



(1) Numéro de publication : 0 440 559 A2

(12)

# **DEMANDE DE BREVET EUROPEEN**

(21) Numéro de dépôt : 91400232.4

(22) Date de dépôt : 31.01.91

61 Int. Cl.5: C08L 23/02, C08L 29/04,

B32B 27/32

(30) Priorité: 01.02.90 JP 23019/90

(3) Date de publication de la demande : 07.08.91 Bulletin 91/32

(A) Etats contractants désignés :
AT BE CH DE DK ES FR GB GR IT LI LU NL SE

(1) Demandeur: ATOCHEM
4 & 8, Cours Michelet La Défense 10
F-92800 Puteaux (FR)

(72) inventeur: Asano, Kuniyoshi
12-2, Korigaoka 8-Chome
Hirakata (JP)
inventeur: Uemura, Tomoyoshi
7-24, Minohara 3-chome
Ibaraki (JP)
Inventeur: Takida, Hiroshi
34-13, Miyanogawara, 5-chome
Takatsuki (JP)

(54) Composition de polyoléfine et son utilisation.

(57) L'invention concerne une composition à propriété barrière aux gaz comprenant :

(A) 50 à 99,5 % en poids d'une résine de polyoléfine,

(B) 0,4 à 50 % en poids d'un copolymère éthylène-acétate de vinyle saponifié, et

(C) 0,1 à 15 % en poids d'un agent compatibilisant défini dans la description, cette composition satisfaisant à la relation :  $M_2/M_1$  = pas moins de 1,5, dans laquelle  $M_2$  et  $M_1$  sont respectivement les indices de fluidité à chaud de (B) et (A) sous une charge de 2 160 g à 210°C.

Utilisation de la composition pour la préparation de films utilisables notamment dans l'emballage.

# COMPOSITION DE POLYOLEFINE ET SON UTILISATION

La présente invention fournit une composition de résine de polyoléfine assurant une excellente propriété d'imperméabilité à l'oxygène.

## Art antérieur

10

15

20

25

35

40

45

50

55

Les résines de polyoléfine, comme le polyéthylène et le polypropylène, ont une excellente moulabilité et donnent des articles moulés (ou moulages) excellents quant à leur aspect, leur résistance à l'humidité, leurs propriétés mécaniques, etc., et trouvent, en tant que telles, une application dans de nombreuses utilisations comme films, feuilles, matériaux pour récipients, fibres textiles, etc.

## Problèmes à résoudre

Cependant, les résines de polyoléfine ont plutôt une mauvaise propriété d'imperméabilité aux gaz, en particulier d'imperméabilité à l'oxygène, et il est donc pratiquement impossible de les utiliser telles quelles comme matériaux d'emballage pour les denrées alimentaires facilement sujettes à une oxydation et à une dénaturation oxydante.

Par conséquent, si on pouvait conférer auxdites résines une propriété d'imperméabilité à l'oxygène avec un ou plusieurs autres moyens, elles auraient un intérêt utilitaire encore plus grand.

Une mesure prise pour cela consiste à stratifier une couche d'une autre résine ayant une bonne propriété d'imperméabilité à l'oxygène sur une couche de résine de polyoléfine ou à mélanger cette autre résine avec une résine de polyoléfine. Cependant, les deux procédés ont chacun des avantages et des inconvénients, les propriétés physiques qu'ils permettent d'obtenir n'étant pas toujours satisfaisantes.

Les inventeurs de la présente invention ont aussi tenté d'améliorer la propriété d'imperméabilité à l'oxygène des résines de polyoléfines en les mélangeant avec un copolymère éthylène-acétate de vinyle saponifié qui a une propriété d'imperméabilité à l'oxygène particulièrement bonne. Dans certains cas, toutefois, d'excellentes propriétés physiques des résines de polyoléfine comme l'étirabilité et la flexibilité sont sacrifiées. On n'a encore jamais obtenu jusqu'à maintenant des résultats entièrement satisfaisants.

#### 30 Moyens de résoudre les problèmes

Les recherches intensives entreprises par les inventeurs de la présente invention ont révélé que les buts précités sont atteints ou, autrement dit, que l'on peut obtenir la propriété d'imperméabilité à l'oxygène que l'on souhaite, sans altérer en aucune manière l'étirabilité ou la flexibilité intrinsèque des polyoléfines, grâce à une composition de résine de polyoléfine qui comprend

- (A) 50 à 99,5% en poids d'une résine de polyoléfine,
- (B) 0,4 à 50% en poids d'un copolymère éthylène-acétate de vinyle saponifié, et
- (C) 0,1 à 15% en poids d'un polymère greffé obtenu par greffage d'un acide carboxylique à insaturation éthylénique ou d'un de ses dérivés sur une résine de polyoléfine et par réaction du composé d'addition avec un oligomère de polyamide, cette composition satisfaisant à la relation :  $M_2/M_1$  = pas moins de 1,5, dans laquelle  $M_2$  et  $M_1$  sont respectivement les indices de fluidité à chaud de (B) et (A), sous une charg de 2160 g à 210°C. La présente invention est basée sur la découverte ci-dessus.

La présente invention va être décrite plus en détail dans la suite, l'accent étant mis sur la composition cidessus et en particulier sur ses utilisations.

En ce qui concerne la résine de polyoléfine (A), on peut citer un polyéthylène linéaire basse densité, les polyéthylènes basse densité et haute densité, les ionomères, un copolymère éthylène-propylène, un polypropylène cristallin, un polybutène, un copolymère éthylène-acétate de vinyle, les copolymères éthylène-ester acrylate, etc. Ceux qui présentent une importance pratique particulière sont un polyéthylène linéaire basse densité, un polyéthylène basse densité ou haute densité et un polypropylène isotactique.

En ce qui concerne le composant (A) ci-dessus, son indice de fluidité à chaud (désigné dans la suite en abrégé par M<sub>1</sub>), déterminé à 210°C et sous une charge de 2160 g, selon JIS R-6760, est dans l'intervalle de 0,05à 100 g/10 minutes, et de préférence de 0,5 à 20 g/10 minutes.

Le copolymère éthylène-acétate de vinyle saponifié (B) à employer selon la présente invention est un copolymère ayant une teneur en éthylène d 20 à 60% en moles, de préférence d 25 à 55% en moles, avec un degré de saponification de son composant acétate de vinyle pas inférieur à 95% en moles.

Avec une teneur en éthylène inférieur à 20% en moles, la propriété d'imperméabilité à l'oxygène dans

des conditions de forte humidité n'est pas aussi élevée qu'on le souhaiterait, tandis qu'une teneur en éthylène dépassant 60% en moles conduit à des baisses de la propriété d'imperméabilité à l'oxygène, de l'aptitude à l'impression et d'autres propriétés physiques. Lorsque le degré de saponification ou d'hydrolyse est inférieurà 95% en moles, la propriété d'imperméabilité à l'oxygène et la résistance à l'humidité sont sacrifiées.

Il est entendu que ce copolymère saponifié peut contenir de faibles proportions d'autres ingrédients comonomères, y compris des α-oléfines comme le propylène, l'isobutène, l'α-octène, l'α-dodécène, l'α-octadécène, etc., des acides carboxyliques insaturés ou leurs sels, des esters alkyliques partiels, des esters alkyliques complets, des nitriles, des amides et des anhydrides desdits acides, et des acides sulfoniques insaturés ou leurs sels.

En ce qui concerne (B), son indice de fluidité à chaud (IFC, désigné dans la sulte par  $M_2$ ), déterminé à 210°C et sous une charge de 2160 g, selon JIS K-6760, est dans l'Intervalle de 0,1 à 150 g/10 minutes et d préférence de 5 à 100 g/10 minutes.

Il est essentiel, dans la préparation de la composition de l'invention, que (A) et (B) soient utilisés dans un rapport M<sub>2</sub>/M<sub>1</sub> d'au moins 1,5, de préférence de 2 à 100 et, pour des résultats encore meilleurs, de 3 à 50.

Avec un rapport M<sub>2</sub>/M<sub>1</sub> inférieur à 1,5, (B) n'est pas dispersé dans (A), le composant matrice, d'une façon lamellaire, mais dispersé sous forme de particules globulaires ou en forme de tuyère, ce qui fait que l'on n'att int pas entièrement l'effet recherché.

Pour améliorer la compatibilité entre (A) et (B), l'incorporation de (C) est essentielle à la mise en oeuvre de l'invention.

Le composant (C) est un polymère greffé que l'on obtient en greffant un acide carboxylique à insaturationé thylénique ou un de ses dérivés à une résine de polyoléfine et en faisant réagir cet acide carboxylique ou dérivé avec un oligomère de polyamide.

On peut produire ce polymère greffé en dissolvant ou en mettant en suspension une résine de polyoléfin dans un solvant approprié ou en le mettant à l'état fondu, en activant la chaîne de résine de polyoléfine avec un initiateur de type peroxyde ou diazoīque, en y greffant un acide carboxylique à insaturation éthylénique ou un de ses dérivés pour obtenir un polymère et en mélangeant ce polymère avec un oligomère de polyamide à l'état fondu.

Pour cette réaction, on emploie une machine de Brabender, un malaxeur de Buss, une extrudeuse monovis, une extrudeuse bivis de Werner et Pfleiderer ou analogue.

Le degré de polymérisation de la résine de polyoléfine à employer est d'environ 350 à 45 000, et de préférence d'environ 500 à 10 000. L'indice de fluidité à chaud (230°C; charge 2160 g; même chose dans la suit) est d'environ 0,1 à 50 g/10 minutes pour toutes les utilisations pratiques.

Le rapport réactionnel de la résine de polyoléfineà l'acide carboxylique à insaturation éthylénique ou son dérivé est de 100/0,05 à 100/10, et de préférence de 100/0,5 à 100/3, exprimé sur une base pondérale.

Si le rapport est de 100/moins de 0,05, l'effet améliorant sur la compatibilité n'est pas suffisant. D'autre part, si le rapport est de 100/plus de 10, la viscosité est trop élevée pour un moulage pratique.

Le degré de polymérisation dudit oligomère de polyamide est de 5 à 80, de préférence d'environ 15 à 55, pour toutes les utilisations pratiques, et le rapport réactionnel est de 0,01 à 1 mole, et de préférence de 0,05 à 0,9 mole, par mole du groupe carboxyle.

Comme exemples de la résine de polyoléfine, on peut citer un polyéthylène linéaire basse densité, un polyéthylène basse densité ou haute densité, des ionomères, un copolymère éthylène-propylène, un polypropylène cristallin, un polybutène, un copolymère éthylène-acétate de vinyle, un copolymère éthylène-ester acrylique, etc. Ceux qui sont importants pour les applications pratiques sont un polyéthylène linéaire basse densité, un polyéthylène moyenne densité, un polyéthylène haute densité, un copolymère éthylène-acétate de vinyle et un polypropylène cristallin.

L'acide carboxylique à insaturation éthylénique ou son dérivé à greffer à ce polymère principal englobe, entre autres, les acides carboxyliques insaturés comme l'acide acrylique, l'acide méthacrylique, l'acide crotonique, l'acide maléique, l'acide fumarique et l'acide itaconique, et les anhydrides ou semi-esters correspondants.

L'oligomère de polyamide peut être préparé par des procédés connus comme la polymérisation d'addition d'un lactame, la polycondensation d'un acide aminocarboxylique, la polycondensation d'une diamine avec un acide dicarboxylique, etc.

Des exemples des produits de départ pour ledit oligomère de polyamide sont divers lactames comme l'acaprolactame, l'énantholactame, le caprylolactame, le laurolactame, l'α-pyrrolidone, l'α-pipéridone, etc., les ω-aminoacides comme l'acide 6-aminocaproïque, l'acide 7-aminoheptanoïque, l'acide 9-aminononanoïque, l'acide 11-aminoundécanoïque, etc., les diacides comme l'acide adipique, l'acide glutarique, l'acide pimellique, l'acide subérique, l'acide azélaïque, l'acide sébacique, l'acide undécadioïque, l'acide dodécadioïque, l'acide hexadécadioïque, l'acide hexadécènedioïque, l'acide élcosadioïque, l'acide digly-

3

55

5

15

25

30

colique, l'acide 2,2,4-triméthyladipique, l'acide xylylènedicarboxylique, l'acide 1,4-cyclohexanedicarboxylique, l'acide téréphtalique, l'acide isophtalique, etc., et les diamines comme l'hexaméthylènediamine, la tétraméthylènediamine, la nonaméthylènediamine, l'undécaméthylènediamine, la dodécaméthylènediamine, la 2,2,4- (ou 2,4,4-)triméthylhexaméthylènediamine, le bis(4,4'-aminocyclohexyl)méthane, la métaxylylènediamine, etc. Pour la régulation de la masse moléculaire, on peut aussi utiliser une monoamine comme la laurylamine ou l'oléylamine en une quantité appropriée.

Dans la composition de la présente invention, la proportion de (A) doit être de 50 à 99,5% en poids et de préférence de 60 à 95% en poids, celle de (B) doit être de 0,4 à 50% en poids et de préférence de 4,5 à 35% en poids, et celle de (C) doit être de 0,1 à 15% en poids et de préférence de 0,5 à 10% en poids.

Lorsque la proportion de (A) est inférieure à 50% en poids ou que celle de (B) est supérieure à 50% en poids, cela a une incidence défavorable sur la moulabilité, en particulier sur l'étirabilité. Inversement, lorsque la proportion de (A) est supérieure à 99,5% en poids ou que celle de (B) est inférieure à 0,4% en poids, l'effet d'amélioration de la propriété d'imperméabilité à l'oxygène est insuffisant.

Lorsque la proportion de (C) est inférieure à 0,1% en poids, la compatibilité entre (A) et (B) est faible et l'effet d'amélioration de la propriété d'imperméabilité à l'oxygène est également mauvais. Inversaient, lorsque la proportion de (C) dépasse 15% en poids, cela a une incidence défavorable sur la moulabilité en grande série.

Alors que la composition selon la présente invention est utile pour une variété d'applications comme des articles façonnés, des adhésifs, des revêtements, etc., elle est particulièrement utile dans des applications de moulage et peut être moulée en pastilles, films, feuilles, récipients, fibres, barreaux, tuyaux et autres articles façonnés, par la technique du pétrissage en fusion. Ces produits peuvent être broyés (pour être régénérés) ou mis en pastilles pour un nouveau moulage en fusion.

Pour le moulage en fusion de la composition, le moulage par extrusion (par exemple l'extrusion en filière en T, le moulage par gonflement, le moulage par soufflage, le filage en fusion ou l'extrusion-profilage) et le moulage par injection sont principalement employés. La température de moulage en fusion est choisie dans de nombreux cas dans l'intervalle de 160 à 290°C. En plus des techniques ci-dessus, on peut aussi employer des techniques de moulage à deux couleurs et de moulage par injection-soufflage et on peut fabriquer des articles faconnés ayant de bonnes tolérances dimensionnelles.

Dans le procédé de moulage, il est bien sûr possible d'utiliser deux ou plus de deux copolymères éthylène-acétate de vinyle saponifiés de teneurs en éthylène et/ou de degré de saponification différents, en combinaison. Dans le moulage en fusion, il est aussi possible d'incorporer des quantités convenables d'additifs comme un plastifiant (par exemple un polyalcool), un stabilisant, un tensioactif, un agent de réticulation (par exemple un composé époxydé, un sel de métal polyvalent, un polyacide minéral ou organique ou un de ses sels), une charge, un colorant, une fibre de renforcement (par exemple une fibre de verre, une fibre de carbone, etc.), etc. Il est aussi possible d'incorporer une autre résine thermoplastique dans une proportion convenable. Une telle résine thermoplastique englobe, entre autres, diverses polyoléfines autres que (A), des polyoléfines modifiées que l'on obtient par modification par greffage de ces polyoléfines avec des acides carboxyliques insaturés ou des dérivés de ceux-ci, des polyamides, du poly(chlorure de vinyle), du poly(chlorure de vinylidène), des polyesters, du polystyrène, du polyacrylonitrile, des polyuréthanes, des polyacétals, des polycarbonates, une résine de poly(alcool vinylique) moulable à chaud, etc.

Comme on l'a indiqué ci-dessus, la composition de la présente invention n'est pas seulement utilisée pour la fabrication d'un article à une seule couche essentiellement composé de la composition, mais est aussi souvent utilisée comme article stratifié contenant au moins une couche de la composition. La couche de la composition de la présente invention présente une affinité de liaison élevée caractéristique pour le matériau de la couche à stratifier avec elle.

Dans la fabrication d'un produit stratifié selon l'invention, dans lequel un matériau différent est stratifié sur un côté ou sur les deux côtés d'une couche de la composition de l'invention, on peut, par exemple, employer les procédés de stratification suivants. On peut ainsi mentionner le procédé qui comprend l'extrusion en fusion d'une résine thermoplastique sur un film ou une feuille de la composition de l'invention, le procédé qui comprend l'extrusion en fusion de la composition de l'invention sur un substrat fait d'une résine thermoplastique ou d'un autre matériau quelconque, le procédé qui comprend la co-extrusion de la composition de l'invention et d'une résine thermoplastique différente, et le procédé dans lequel un film ou une feuille de la composition de l'invention est stratifié sur un film ou une feuille d'un matériau différent avec un adhésif connu tel qu'un composé d'organotitane, un composé isocyanate ou un composé polyester.

Comme résines de combinaison pour la co-extrusion, on peut mentionner un polyéthylène linéaire basse densité, un polyéthylène basse densité, un polyéthylène moyenne densité, un polyéthylène haute densité, un copolymère éthylène-acétate de vinyle, des ionomères, des copolymères éthylène-propylène, des copolymères éthylène-ester acrylique, un polypropylène, des copolymères propylène- $\alpha$ -oléfine ( $\alpha$ -oléfine en  $C_4$ - $C_{20}$ ), des homo- et copolymères d'oléfines comme le polybutène, le polypentène, etc., et des résines de polyoléfine au

55

20

30

sens large que l'on obtient en modifiant ces homopolymères ou copolymères d'oléfines par greffage d'un acide carboxylique insaturé ou d'un ester de celui-ci, des polyesters, des polyamides, des polyamides copolymérisés, un poly(chlorure de vinyle), un poly(chlorure de vinyle), des résines acryliques, des résines styréniques, une résine d'ester vinylique, des élastomères de polyester, des élastomères de polyuréthanne, un polyéthylène chloré, un polypropylène chloré, etc. Un copolymère éthylène-acétate de vinyle saponifié peut aussi être co-extrudé.

Lorsqu'on prépare un film ou une feuille ou un article façonné analogue à partir de la composition de l'invention, puis qu'on le revêt par extrusion d'un matériau différent ou qu'on le stratifie sur un film ou une feuille d'un matériau différent avec un adhésif, ledit matériau différent n'est pas limité auxdites résines thermoplastiques, mais peut être pratiquement n'importe quel autre matériau (comme le papier, une feuille métallique, un film ou une feuille de matière plastique orienté uniaxialement ou biaxialement, un tissu tissé, un tissu non tissé, un filament métallique, du bois, etc.).

La structure stratifiée dudit produit stratifié est une question de choix. Ainsi, une couche de la composition de l'invention étant appelée A (A1, A2,...) et une couche d'un matériau différent, par exemple une résine thermoplastique, étant appelée B (B1, B2,...), on peut employer pour un film, une feuille ou une bouteille, par exemple, non seulement une structure à deux couches de A/B, mais aussi une variété d'autres combinaisons comme B/A/B, A/B/A/, A1/A2/B, A/B1/B2, B/A/B, B2/B1/A/B1/B2, etc. Dans le cas d'un filament, on peut adopter un type bimétal, âme (A) - gaine (B), âme (B) - gaine (A), âmegaine excentrées et d'autres combinaisons de A et de B.

Pour la co-extrusion, on peut mélanger A à B ou vice versa ou bien, pour améliorer l'adhérence entre les couches, on peut incorporer une résine convenable au moins dans l'un de A et B.

Le produit stratifié peut être éventuellement configuré. Ainsi, on peut citer un film, une feuille, un ruban, une bouteille, un tuyau, un filament ou un extrudat à section droite modifiée.

Le produit stratifié peut, éventuellement, être soumis ensuite à une variété de traitements, comme un traitement thermique, un refroidissement, un laminage, une impression, une stratification à sec, un revêtement en solution ou en fusion, la production de sacs, l'emboutissage profond, la fabrication de boîtes, la fabrication de tubes, un dédoublement, etc.

Les articles façonnés et les produits stratifiés précités, en particulier sous forme de films ou de feuilles, peuvent avoir des propriétés physiques améliorées par étirage ou traction, le cas échéant.

Dans la présente invention, la composition est moulée en fusion en un matériau en film. L'épaisseur de ce film est pratiquement une question de choix et peut s'échelonner de quelques microns à plusieurs centaines de microns. Le terme "film" utilisé dans cette description signifie un film au sens large du terme, incluant ainsi une feuille, un ruban, un tube, un récipient, etc.

Le film obtenu de la manière ci-dessus est conditionné pour l'absorption de l'humidité ou le séchage, é ventuellement, puis étiré.

Cet étirage peut être uniaxial ou biaxial. Les effets de l'invention sont mieux matérialisés lorsque le taux d'étirage ou traction est aussi élevé que possible. Dans le cas d'un étirage uniaxial, le taux d'étirage est de préférence d'au moins 1,5 fois et, pour de meilleurs résultats encore, non inférieur à 2 fois. Dans le cas d'un étirage biaxial, le taux d'étirage n'est de préférence pas inférieur à 1,5 fois, mieux encore pas inférieur à 2 fois et, pour des résultats encore meilleurs, pas inférieur à 4 fois, sur une base surfacique.

Quant à la technique d'étirage que l'on peut employer, on peut citer les procédés d'étirage au cylindre, d'étirage à la rame, d'étirage tubulaire et d'étirage-soufflage, ainsi que l'emboutissage profond à forte traction ou le moulage sous vide. Dans le cas d'uné tirage biaxial, on peut adopter ou bien l'étirage biaxial simultané, ou bien l'étirage biaxial en deux temps.

La température d'étirage est choisie dans l'intervalle d'environ 40 à 150°C.

A la fin de l'étirage, le produit est durci thermiquement. Ce durcissement thermique peut être réalisé par la technique bien connue. Ainsi, le film étiré étant maintenu dans un état raidi, il est traité thermiquement à une température de 50 à 160°C, de préférence de 80 à 160°C, pendant environ 2 à 600 secondes.

Le film orienté résultant peut être soumis à une variété de traitements tels que refroidissement, laminage, impression, stratification à sec, revêtement en solution ou en fusion, fabrication de sacs, emboutissage profond, fabrication de boîtes, fabrication de tubes, dédoublement, etc.

Le film, la feuille ou le récipient que l'on obtient à partir de la composition de la présente invention est utile pour emballer les denré s alimentaires, les produits pharmaceutiques, les produits chimiques industriels, les produits agrochimiqu s, etc.

# Effets

15

20

30

50

La composition selon l'invention, qui comprend (A), (B) et (C), peut avoir une propriété d'imperméabilité à

l'oxygène nettement améliorée, tout en conservant les excellentes caractéristiques de moulage et les excellent s propriétés physiques (étirabilité, flexibilité, etc.) qui sont inhérentes aux polyoléfines.

# Exemples

5

10

15

Les exemples suivants constituent une autre illustration de la composition de la présente invention. Dans la description qui suit, toutes les parties et tous les % sont en poids, sauf indication contraire. Préparation des échantillons

<u>Résine</u>	de	poly	volé	fine

	10	fus		•
	3	16	8	
ène.	3	16	50	
.ène	5	15	50	
]	.5	16	8	
<u> </u>	10	12	25	
				E-5
30	34	40	45	30
99,7	99,4	99,2	99,7	99,7
	min Lène Lène	3 Lène 3 Lène 5 15 10 2 vinyle sa	minutes) (*0 3 16 Lène 3 16 Lène 5 15 15 16 10 12 E-1 E-2 E-3	minutes) (°C)  3 168  Lène 3 160  Lène 5 150  15 168  2 10 125  2 vinyle saponifié E-1 E-2 E-3 E-4

50

5						
10	5.5	Copolymère éthylène- propylène (teneur en éthylène 12%) (27)	Anhydride maléique	Oligomère &- caprolactame (P : 25)	۴, 2/001	n, 1/2, 4
20	6-3	Copolymère éthylène- acétale de vinyle (leneur en acétate de vinyle 12%)	igue		6,1/001	1,4/1,8
<i>30</i>	G-2	Copolymère statis- tique éthylène- propylène (teneur en éthylène 3%) (3,6)	Anhydride maléique	Oligumère 6- caprolactame (P: 50)	100/2,5	2/2,5
40	0-1	Copolymère séquencé éthylène-propylène (teneur en éthylène 12%) (4,2)	Anhydride maléique	Oligonère 6- caprolactone (P : 24)	100/5,1	1/2
50 55	Polymère graffé	Polymère principal Copolymère séquencé (a) éthylène-propylène (teneur en éthylène IFC (g/10 min) 12%) (4,2)	Acide carboxylique insaturé (b)	Oligomére polyamide (c)	(a)/(b) (rapport pontant	compo- (c)/(b) sition (rapport molaire)

# Exemples 1 à 10 et exemples de référence 1 à 7

On mélange dans un malaxeur Henschel des pastilles de la composition de (A), (B) et (C) et on les introduit dans une machine d'extrusion à filière en T pour le pétrissage en fusion et l'extrusion de la filière en T, pour produire un film de 30 µ d'épaisseur. (Dans l'évaluation de l'étirabilité, on utilise un film de 180µ d'épaisseur.)

Les conditions de moulage par extrusion sont les suivantes.

10 Extrudeuse : extrudeuse de diamètre 40 mm

Vis: type vis sans fin, L/D = 28, taux de compression = 3

Température d'extrusion (°C):

5

15

20

25

30

35

40

45

50

55

 $C_1/C_2/C_3/C_4/H/D_1/D_2 = 170/200/220/220/220/210/210$ 

Vitesse de rotation de la vis : 30 tours/min ou 85 tours/min

Les résultats obtenus sur le film sont indiqués sur le tableau 1.

Dans ce tableau, ainsi que dans le tableau 2, les signes a, 0, $\triangle$  et X signifient respectivement très bon, bon, moyen et mauvais.

Tableau 1

		Maté		Rapport			
		Type	M <sub>2</sub> /H <sub>1</sub>	mélange E/P/G	Perméabilité à l'oxygène (cc .20u/m².jour.atm) 25°C x 75% HR	Etira- bilité	Resistance au choc (kg·cm/mm
	1	P-1 E-1 G-2	8,3	70/20/10	220	Ō	520
	2	11	11	60/30/10	28	Ô,	446
	2	*1		90/8/2	980	ā:	653
	4	P-2 E-2 G-2	3,3	80/15/5	700	0	585
	5	P-2 E-3 G-2	16	70/25/5	340	9	555
Exemple	6	P-3 E-1 G-1	5	95/4/1	980	٥	680
	7	P-4 E-3 G-1	3,2	75/20/5	550	9	510
	8	P-5 E-4 G-3	6	75/15/10	500	٥	475
	9	P-5 E-4 G-4	**	75/15/10	620	0	635
	10	) <b>''</b>	11	90/5/5	830	<u> </u>	510
	1	P-1 E-1	8,3	78/22/0	700	×	210
Exemple	2	P-1 E-5 G-1	1	70/20/10	1900	0	340
compa- ratif	3	P-1 E-1 G-1	8,3	99,7/0,3/0	2800	0	700
	4	<del></del>	**	35/60/5	35	×	160
	<u>4</u> 5	••	11	55/15/30	500	(substan	380 ce e trouvée)
	-	<del></del>			2200		320
	. 6	"	11	98/22/0.0	2200	<u>x</u> :බ	720
	7	P-1	-		3200	:0)	120

50

55

(Détermination des propriétés physiques)

Perm éabilité à l'oxygène : déterminée avec un MOCON Oxtran 10/50.

Etir abilité : évaluée en termes d'étirag non uniforme dans un étirage biaxial simultané (5 x 5 fois) à 90°C.

Rési stance au choc : déterminée dans un appareil de mesure des chocs pour films, diamètre de la

tête d'impact 1 pouce, 20°C x 65% HR.

# 5 Exemples 11 à 15

Couc he intérieure (I) : Polyéthylène basse densité

(IFC: 16 g/10 min, 190°C/2160 g)

Couc hes adhésives (II) et (IV) : Copolymère éthylène

modifié par l'anhydride maléique-acétate de vinyle

(IFC: 2 g/10 min, 190°C/2160 g)

Couc he intermédiaire (III) : Composition comprenant

(A), (B) et (C) selon l'invention

Couc he extérieure (V) : Polyéthylène basse densité

(IFC: 16 g/10 min, 190°C/2160 g).

En utilisant les matériaux résiniques ci-dessus, on fabrique, dans les conditions suivantes, un stratifié à cinq couches ayant pour construction et épaisseurs de films  $(\mu)$  (I)/(II)/(IV)/(V) = 20/5/60/5/20.

# Conditions de moulage

20

25

30

15

10

#### Extrudeuses

Extrudeuse de diamètre 60 mm (pour la couche intérieure)

Extrudeuse de diamètre 40 mm (pour la couche intermédiaire)

Extrudeuse de diamètre 40 mm (pour les couches adhésives)

Extrudeuse de diamètre 60 mm (pour la couche extérieure)

Vis: toutes de type vis sans fin, L/D = 30; taux de compression 2,8

Vitesse de rotation de la vis :

50 tours/min pour la couche intérieure

40 tours/min pour la couche intermédiaire

40 tours/min pour les couches adhésives

50 tours/min pour la couche extérieure

## Filière:

35

Filière en T avec adaptateur de combinaison de 5 couches Largeur de la filière : 300 mm

# Température d'extrusion :

40

Extrudeuses pour couches intérieure, extérieure et adhésives

 $C_1 = 170^{\circ}C C_2 = 220^{\circ}C$ 

 $C_3 = 210^{\circ}C C_4 = 210^{\circ}C$ 

Extrudeuse pour couche intermédiaire

45  $C_1 = 170^{\circ}C C_2 = 200^{\circ}C$ 

 $C_3 = 210^{\circ}C C_4 = 210^{\circ}C$ 

Adaptateur de combinaison 210°C

Filière en T 210°C

Les résultats sont présentés sur le tableau 2.

50

de Perméabilité à l'oxygène Perméabilité à l'oxygène   Cc/m² jour atm)   Etira après essai de fatique   25°C x 751 IIR bilité en flexion   Cc/m² jour atm)   980   ©   1020   1020   230   240   ©   ©   000   000   1100   ©   000   1100   ©   000   1150   1100   ©   000   1150   1100   ©   000	Rapport de méabilité à l'oxygène         Propriétés physiques           mélange Perméabilité à l'oxygène         Perméabilité à l'oxygène           P/E/G (cc/m² jour atm)         Etira- après essai de fatique           90/5/5 900 (G) 101té en flexion         (cc/m² jour atm)           60/20/10 220 (G) 1020         (g) 230           60/35/5 240 (G) 200         (g) 600           60/15/5 110 110 (G) 60         (g) 600		Adhérence	Inséparable ;	3300	2950	Inséparable	2800
de Perméabilité à l'oxy (cc/m² jour atm) 25°C x 751 IIR 980 240 700	de Perméabilité à l'oxy (cc/m² jour atm) 25°C x 751 IIR 980 240 700	s physiques	Perméabilité à l'oxygène après essai de fatique en flexion (cc/m²jour atm)		230	200		150
de Perméabilité à l'oxy (cc/m² jour atm) 25°C x 751 IIR 980 240 700	de Perméabilité à l'oxy (cc/m² jour atm) 25°C x 751 IIR 980 240 700	Propriété	gène Etira- bilité	Ö	Ó	ð	Ō	. :ō)
Matériau Rapport d P-5 P-5 P/E/G G-3 P-5 P0/5/5 G-3 P-5 P0/5/5 E-4 6 60/20/10 G-3 P-3 P-3 P-3 P-3 P-3 P-3 P-3 P-3 P-3 P	Matériau Rapport d Type H <sub>2</sub> /H <sub>1</sub> mélange P-5 11 E-4 6 90/5/5 G-3 12 E-4 6 60/20/10 G-3 H-3 13 E-3 9,6 60/35/5 G-1 P-3 14 E-1 0,3 00/15/5 G-2 P-3 15 E-1 2,5 65/25/10 G-4		cc/m²jour atm) 25°C x 75% HR	986		240		
Matériau  Type H <sub>2</sub> /H <sub>1</sub> P-5  E-4 6  G-3  P-5  E-4 6  G-1  P-5  E-1 8,3  E-1 8,3  E-1 8,3  E-1 8,5  E-1 8,6  G-1  P-3  E-1 2,5	Matériau Type H <sub>2</sub> /H <sub>1</sub> P-5  11 E-4 6  G-3  P-5  12 E-4 6  G-1  P-3  13 E-1 9,6  G-1  P-3  14 E-1 (1,3)  G-2  P-5  15 E-1 (2,5)  G-4  G-4	Rapportd	mélange P/E/G	5/5/06	60/20/10	9/38/09	80/12/5	65/25/10
Maté, Type P-5	Maté, Type 11 E-4 12 E-4 13 E-1 14 E-1 15 E-1 16 G-2 15 E-1 16 E-1 17 E-1 17 E-1 18 E-1 19 E-	rian	H <sub>2</sub> /H <sub>1</sub>		9	9'6	6,3	2,5
	2 2 2 2 2 2	Maté	Туре	P-5 E-4 G-3	P-5 E-4 G-3	F-3	P-3 E-1 G-2	2-7-7-2 2-1-5

(vitesse de traction 300 mm/min, 20°C x 65% HB, 15 mm de largeur)
Perméabilité à l'oxygène : Déterminée avec un MOCON Oxtran 10/50
Etirabilité : Evaluée en termes d'étirage non uniforme dans un étirage biaxial similtané (5 x 5 fois) à 90°C Adhérence : la résistance au décollement en " entre (II) et (III) a été mesurée

Résistance à la fatigne en flexion : Evaluée en termes de porméabilité à l'oxygène (25°C, 75% HR) après 1 000 cycles de flexion sur un appareil de mesure Gelboflex (torsion de 400°, coup linéaire de 3,25 pouces)

#### Revendications

- 1. Composition de polyoléfine comprenant
  - (A) 50 à 99,5% en poids d'une résine de polyoléfine.
  - (B) 0,4 à 50% en poids d'un copolymère éthylène-acétate de vinyle saponifié, et
  - (C) 0,1 à 15% en poids d'un polymère greffé obtenu par greffage d'un acide carboxylique à insaturationé thylénique ou d'un de ses dérivés sur une résine de polyoléfine et par réaction du composé d'addition avec un oligomère de polyamide, cette composition satisfaisant à la relation :  $M_2/M_1$  = pas moins de 1,5, dans laquelle  $M_2$  et  $M_1$  sont respectivement les indices de fluidité à chaud de (B) et (A), sous une charge de 2160 g à 210°C.

15

10

- 2. Article façonné obtenu par moulage en fusion de la composition selon la revendication 1.
- 3. Structure stratifiée dont moins une couche est constituée d'une composition selon la revendication 1.
- 4. Article façonné selon la revendication 2 ou structure stratifiée selon la revendication 3, qui est au moins orienté uniaxialement.

25

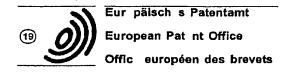
30

35

40

45

50





1 Numéro de publication : 0 440 559 A3

(12)

# **DEMANDE DE BREVET EUROPEEN**

(21) Numéro de dépôt : 91400232.4

(22) Date de dépôt : 31.01.91

(5) Int. Cl.<sup>5</sup>: C08L 23/02, C08L 29/04+,

B32B 27/32

30 Priorité: 01.02.90 JP 23019/90

(43) Date de publication de la demande : 07.08.91 Bulletin 91/32

(84) Etats contractants désignés : AT BE CH DE DK ES FR GB GR IT LI LU NL SE

88 Date de publication différée de rapport de recherche : 04.12.91 Bulletin 91/49

71 Demandeur : ATOCHEM
4 & 8, Cours Michelet La Défense 10
F-92800 Puteaux (FR)

(72) Inventeur: Asano, Kuniyoshi 12-2, Korigaoka 8-Chome Hirakata (JP) Inventeur: Uemura, Tomoyoshi 7-24, Minohara 3-chome Ibaraki (JP)

Inventeur : Takida, Hiroshi 34-13, Miyanogawara, 5-chome

Takatsuki (JP)

(54) Composition de polyoléfine et son utilisation.

57 L'invention concerne une composition à propriété barrière aux gaz comprenant :

(A) 50 à 99,5 % en poids d'une résine de polyoléfine,

(B) 0,4 à 50 % en poids d'un copolymère éthylène-acétate de vinyle saponifié, et

(C) 0,1 à 15 % en poids d'un agent compatibilisant défini dans la description, cette composition satisfaisant à la relation:  $M_2/M_1$  = pas moins de 1,5, dans laquelle  $M_2$  et  $M_1$  sont respectivement les indices de fluidité à chaud de (B) et (A) sous une charge de 2 160 g à 210°C.

Utilisation de la composition pour la préparation de films utilisables notamment dans l'emballage.



# RAPPORT DE RECHERCHE EUROPEENNE

Numero de la desend

EP 91 40 0232

ntég arie	Citation du document avec des parties pe	indication, on cas de besoin, rtinentes	Revendication concernée	CLASSEMENT DE LA DEMANDE (IM. CL5)
	US-A-3 975 463 (TOYO SE * colonne 2, ligne 36	EIKAN KAISHA LIMITED) - ligne 49; revendications	14	CO8L23/02 CO8L29/04+ B32B27/32
	* colonne 1, ligne 48	- ligne 64 *		doese, y de
	EP-A-342 066 (ATDCHEM) * revendications *	-	1-4	
	WO-A-8 908 548 (DU PONT * revendications *	DE NEMOURS AND COMPANY)	1-4	
				DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Lat. CLS)
				C08L
	•			
	······································			
	sent rapport a été établi pour toi	ster les revendications		
	en de la recharcia	Date d'achivement de la recherche		Remindes
ļ	LA HAYE	10 OCTOBRE 1991	CLEME	NTE GARCIA R.
X : parti Y : parti matri	ATEGORIE DES DOCUMENTS ( culièrement pertinent à lui seni culièrement pertinent en combinaison o document de la mateur catégorie re-pian technologique	E : document de l		vention publié à la

PO BORN 1801 BALLS OF